DERWENT-ACC-NO: 1980-46370C

DERWENT-

1980-46370C

ACC-NO:

DERWENT- 198027

WEEK:

COPYRIGHT 1999 DERWENT INFORMATION LTD

TITLE:

Large scale endothermic or exothermic processes - are carried out in vessels with inner wall fitted with heat

exchanger elements to promote heat transfer

INVENTOR: KOMISCHKE, P; PRELL, L; WISSEL, K

PATENT-ASSIGNEE: HOECHST AG[FARH] , KNAPSACK AG[KNAP]

PRIORITY-DATA: 1978DE-2854450 (December 16, 1978)

PATENT-FAMILY:

PUB-NO	PUB-DATE		LANGUAGE	PAGES	MAIN-IPC
DE 285445	0 A June 26,	1980	N/A	000	N/A
CA 112342	2 A May 11, 1	1982	N/A	000	N/A
CS 790870	3 A June 30,	1981	N/A	000	N/A
DD 146898	A March 11,	, 1981	N/A	000	N/A
DE 296432	7 G January 2	20, 1983	N/A	000	N/A
DK 790534	4 A July 14,	1980	N/A	000	N/A
EP 12410	A June 25,	1980	G	000	N/A
EP 12410	B December	15, 1982	G	000	N/A
NO 790409	5 A July 14,	1980	N/A	000	N/A

DESIGNATED-

AT BE CH DE FR GB IT LU NL SE AT BE CH DE FR GB IT

STATES:

LU NL SE

CITED-DOCUMENTS: DE 1032229; DE 1601158 ; DE 1910824 ; DE 2005145 ; DE

2032700 ; DE 709968 ; GB 1453614 ; US 2545371 ; US

4107410

INT-CL

B01J001/00, B01J003/04 , B01J019/00 , C08F002/16 ,

(IPC):

C08F114/06 , F28D001/06 , F28F009/24

ABSTRACTED-PUB-NO: DE 2854450A

BASIC-ABSTRACT:

Large scale endothermic or exothermic processes are carried out in a

vessel provided with a heat exchanger for indirect heating and cooling by arranging the heat exchanger heat transfer surfaces on the inner wall of the vessel.

Used for polymerisation of monomers, part. suspension polymerisation of vinyl chloride. Heating surface for a given size of vessel can be increased up to 57% and more, w.r.T. vessel with smooth inner wall. Flow conditions are improved by improved heat transfer and caking of walls is prevented.

SCALE ENDOTHERMIC EXOTHERMIC PROCESS CARRY VESSEL INNER TITLE-WALL FIT HEAT EXCHANGE ELEMENT PROMOTE HEAT TRANSFER TERMS:

DERWENT-CLASS: A14 J04 Q78

CPI-CODES: A04-E02A; A10-B05; A10-G; J04-X;

POLYMER-MULTIPUNCH-CODES-AND-KEY-SERIALS:

Key Serials: 0008 0209 0224 0229 0759 1981 2007 2028 2066 2076 2083

2272 2279 2339 2363 2546 2585 2646

011 03- 031 061 062 063 231 240 244 245 252 264 266 267 Multipunch

311 318 327 347 357 371 44& 478 504 575 581 583 589 688 Codes:

691





B 01 J 1/00

Offenlegungsschrift 0

Aktenzeichen:

28 54 450

Anmeldetag:

16. 12. 78

P 28 54 450.5

Offenlegungstag:

26. 6.80

30 Unionspriorität:

30 33 30

(53) Bezeichnung:

Verfahren und Vorrichtung zur großtechnischen Durchführung

exothermer und endothermer Prozesse in einem Behälter

0

2

2

Anmelder:

Hoechst AG, 6000 Frankfurt

0 Erfinder:

Komischke, Peter, 5030 Efferen; Wissel, Kurt, Dipl.-Ing. Dr.,

5301 Urfeld; Prell, Lorenz, 5030 Knapsack

HOECHST AKTIENGESELLSCHAFT

HOE 78/H 034

Verfahren und Vorrichtung zur großtechnischen Durchführung exothermer und endothermer Prozesse in einem Behälter

10

Patentansprüche

- (1) Verfahren zur großtechnischen Durchführung exothermer und endothermer Prozesse in einem Behälter durch indirekte Kühlung oder Erwärmung mit Hilfe eines Kühl- oder Heizmediums, welches durch einen zwischen der Wand des Behälters und einer darauf angebrachten Wärmetauschfläche gebildeten Raum hindurchgeführt wird, dadurch gekennzeichnet, daß die Wärmetauschfläche auf der Innenwand des Behälters angebracht ist.
- Verfahren nach Anspruch 1, <u>dadurch gekennzeichnet</u>, daß der Druck des Kühl- oder Heizmediums in dem Raum zwischen der Wand des Behälters und der darauf angebrachten Wärmetauschfläche dem Druck innerhalb des Behälters stetig angepaßt wird.
 - 3) Vorrichtung zur Durchführung des V rfahrens nach Anspruch 1 oder 2, bestehend aus einem mit Stromstörblechen ver-

030026/0259

ORIGINAL INSPECTED

sehenen Behälter, in welchem sich mindestens ein mehrflügeliges Rührwerk befindet, und auf dessen Wand Wärmetauschkonstruktionen angeordnet sind, <u>dadurch</u> <u>gekennzeichnet</u>, daß die Wärmetauschkonstruktionen (4) auf der Innenwand des Behälters (1) angeordnet sind.

- 4) Vorrichtung nach Anspruch 3, <u>dadurch gekennzeichnet</u>, daß als Wärmetauschkonstruktion (4) eine Halbrohrschlange dient.
- 5) Vorrichtung nach Anspruch 4, <u>dadurch gekennzeichnet</u>, daß die Halbrohrschlange eng gewickelt ist.
- 6) Vorrichtung nach Anspruch 3, <u>dadurch gekennzeichnet</u>,
 15 daß die Wärmetauschkonstruktion (4) wellblechartig ausgebildet ist.
- 7) Vorrichtung nach Anspruch 3, <u>dadurch gekennzeichnet</u>, daß als Wärmetauschkonstruktion (4) Kanäle aus Winkelprofilen dienen.
 - 8) Vorrichtung nach einem der Ansprüche 3 bis 7, <u>dadurch</u> <u>gekennzeichnet</u>, daß die Wärmetauschkonstruktionen (4) aufgeschweißt sind.

9) Anwendung des Verfahrens nach den Ansprüchen 1 und 2 zur Zuführung der Aufheizenergie und/oder zur Abführung der Reaktionswärme bei der Polymerisation von Monomeren, insbesondere bei der Suspensions-Polymerisation von Vinylchlorid.

5

10

25

30

HOECHST AKTIENGESELLSCHAFT

HOE 78/H 034

Verfahren und Vorrichtung zur großtechnischen Durchführung exothermer und endothermer Prozesse in einem Behälter

10

Die vorliegende Erfindung betrifft ein Verfahren zur großtechnischen Durchführung exothermer und endothermer Prozesse in einem Behälter durch indirekte Kühlung oder Erwärmung mit Hilfe eines Kühl- oder Heizmediums, welches durch einen zwischen der Wand des Behälters und einer darauf angebrachten Wärmetauschfläche gebildeten Raum hindurchgeführt wird, eine Vorrichtung zur Durchführung des Verfahrens sowie de Anwendung dieses Verfahrens zur Zuführung der Aufheizenergie und/oder zur Abführung der Reaktionswärme bei der Polymerisation von Monmeren, insbesondere bei der Suspensions-Polymerisation von Vinylchlorid.

Es ist bekannt, zur Wärmezu- und -abfuhr und gegebenenfalls gleichzeitigen Durchmischung chemisch miteinander reagierender Flüssigkeiten oder Feststoffpartikel temperierte Kessel zu verwenden, wobei diese Kessel insbesondere bei Krustenbildung bequeme Reinigungsmöglichkeiten bieten. Die Kessel können durch einen außen angebrachten Mantel gekühlt oder beheizt werden, wobei der Wärmeübergang um ein Mehrfaches verbessert werden kann, wenn der Kessel mit einem

030026/0259

Rührwerk versehen ist. Dabei kann der Kessel als Mantel beispielsweise aufgeschweißte Halbrohrschlangen oder Winkelprofile aufweisen ("Ullmanns Encyklopädie der technischen Chemie", 4. Auflage, Band 2, 1972, Seiten 5 439 und 440).

Zur Durchführung von Polymerisationen, beispielsweise Suspensions- oder Massepolymerisationen, in Großansätzen werden Autoklaven verwendet, wobei die Temperatur im 10 Autoklav durch Abfuhr der Polymerisationswärme konstant auf einem optimalen Wert gehalten wird. Die Wärmeabfuhr erfolgt dabei durch die Wand des Autoklaven, welcher einen von einem Kühlmedium durchströmten Doppelmantel aufweist (DE-AS 2 038 363, DE-PS 2 032 700).

15 Nachteilig ist insbesondere die Erwärmung oder Kühlung eines großen Behälters durch seine Wand, weil hei ihm

- eines großen Behälters durch seine Wand, weil bei ihm das Verhältnis von Wandfläche zu Behältervolumen besonders ungünstig ist, woraus ein pro Zeit- und Volumeneinheit geringer spezifischer Durchsatz resultiert.
- Hinzu kommt, daß die Wandstärke bei Behältern mit zunehmender Größe, insbesondere bei Druckbehältern,
 überproportional erhöht werden muß, wodurch der auf die
 Flächeneinheit bezogene Wärmedurchgang zusätzlich verschlechtert wird. Man kann zwar die Wärmetauschfläche
- durch den Einbau von Kühlschlangen, Kühlfingern oder Kühlplatten über die Fläche des Behältermantels hinaus vergrößern. Jedoch werden einerseits durch solche Einbauten, welche in der Regel technisch komplizierte Konstruktionen darstellen, die Rühr- und Strömungsver-
- hältnisse im Behälter ungünstig beeinflußt und andeerseits ist eine Reinigung eines mit Einbauten versehenen Behälters, welche bei der Durchführung von Anbackungen hervorrufenden Prozessen, beispielsweise Polymerisationen, häufig erfolgen muß, in der Regel erst nach Ausbau der
- 35 Einbauten möglich. Ein weiterer Nachteil sind schließlich die bei Einbauten stets auftretenden strömungstoten

Ecken, an denen bevorzugt Anbackungen auftreten, welche den Wärmeübergang verschlechtern und insbesondere bei Polymerisationen durch Eintragen von Bruchstücken in das erzeugte Produkt dessen Qualität herabsetzen.

5

Es ist daher Aufgabe der vorliegenden Erfindung, ein Verfahren zur großtechnischen Durchführung exothermer und endothermer Prozesse in einem Behälter anzugeben, wobei der Raum zwischen der Wand des Behälters und einer darauf angebrachten Wärmetauschfläche von einem flüssigen Medium zum Entzug oder zur Übertragung von Wärme aus oder in den Behälterinhalt durchströmt wird, bei welchen die dem Behälterinhalt zugewandte temperierte Fläche vergrößert ist. Das wird erfindungsgemäß daduch erreicht, daß die Wärmetauschfläche auf der Innenwand des Behälters angebracht ist.

Weiterhin kann beim Verfahren gemäß der Erfindung auch der Druck des Kühl- oder Heizmediums in dem Raum zwi
20 schen der Wand des Behälters und der darauf angebrachten Wärmetauschfläche dem Druck innerhalb des Behälters stetig angepaßt werden. In diesem Fall kann die Wandstärke der Wärmetauschfläche auch bei hohen Drucken innerhalb des Behälters klein und damit der Wärme
25 durchgangswiderstand niedrig gehalten werden.

Bei dem beim Verfahren gemäß der Erfindung verwendeten Behälter ist die Wärmeaustauschfläche bis zu 57 % größer als bei einer glatten Behälterwand. Darüberhinaus werden dabei der Wärmetransport durch die Wand durch die auftretenden günstigen Strömungsverhältnisse gefördert und gleichzeitig eventuelle Feststoffanbackungen an der Wand unterdrückt.

Eine Vorrichtung zur Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens, welche aus einem mit Stromstörblechen versehenen Behälter besteht, in dem sich mindestens ein mehrflügeliges Rührwerk befindet und auf dessen Wand Wärmetauschkonstruktionen angeordnet sind, kann dadurch gekennzeichnet sein, daß die Wärmetauschkonstruktionen auf der Innenwand des Behälters angeordnet sind.

Die genannte Vorrichtung kann wahlweise auch noch dadurch 10 ausgestaltet sein, daß

- a) als Wärmetauschkonstruktion eine Halbrohrschlange dient,
- 15 b) die Halbrohrschlange eng gewickelt ist,
 - c) die Wärmetauschkonstruktion wellblechartig ausgebildet ist.
- 20 d) als Wärmetauschkonstruktion Kanäle aus Winkelprofilen dienen,
 - e) die Wärmetauschkonstrüktionen aufgeschweißt sind.
- Bei der genannten Vorrichtung kann die Wandstärke der Wärmetauschkonstruktionen kleiner gewählt werden, da die Wand des Behälters für mechanische Stabilisierung sorgt. Dadurch wird der Wärmedurchgang deutlich verbessert. In diesem Zusammenhang sei darauf hingewiesen, daß Behälter, welche einem Druck von beispielsweise 17 bar standhalten sollen, mit steigendem Volumen eine größere Wandstärke (25 m³ : 17 mm; 100 m³ : 25 mm; 200 m³ : 38 mm) aufweisen müssen, während die Wärmetauschkonstruktion bei der Vorrichtung zur Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens in allen Fällen nur eine Wandstärke von etwa 3 mm erfordert. In der beige-

fügten graphischen Darstellung ist die übertragbare Wärmeleistung für Behälter verschiedener Größe wiedergegeben; und zwar gilt Kurve 1 für Behälter nach dem Stand der Technik und Kurve 2 für Vorrichtungen zur 5 Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens.

Der Behälter der erfindungsgemäßen Vorrichtung enthält keine strömungstoten Ecken und ist manuell oder mit Hilfe von Hochdruckwasser leicht zu reinigen, ohne daß vorher 10 im Behälterinnern Demontagen durchgeführt werden müssen.

Wendet man das erfindungsgemäße Verfahren auf die Polymerisation von Monomeren an, so kann die Aufheizzeit bei
gleicher Temperatur des Heizmediums verkürzt bzw. in

15 gleicher Zeit bei niedrigerer Temperatur des Heizmediums
aufgeheizt werden. Bei der diskontinuierlichen Durchführung des Suspensions-Polymerisationsprozesses zur
Herstellung von Polyvinylchlorid wird dadurch die Anbackung von Polymerisat an der Wand verringert und damit
20 die Qualität des Produktes verbessert (Verringerung der
Zahl der sog. Stippen).

In der Zeichnung ist eine Vorrichtung zur Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens schematisch und teilweise 25 im Schnitt dargestellt.

Im zylindrischen Behälter 1 sind mehrere Stromstörbleche 3 angebracht. Im unteren Bereich des Behälters 1 befindet sich ein mehrflügeliges Rührwerk 2, dessen Welle den 30 Boden des Behälters 1 durchdringt. Im vertikalen Bereich des Behälters 1 ist als seine Wärmetauschkonstruktion 4 eine eng gewickelte Halbrohrschlange aufgeschweißt, durch welche mit Hilfe eines Eintrittsstutzens 5 und eines Austrittsstutzens 6 Heiz- bzw. Kühlmedium hindurchleitbar ist.

8

Die mit dem erfindungsgemäßen Verfahren erreichbaren Vorteile werden anhand der folgenden Beispiele dargelegt.

5 Beispiel 1 (Stand der Technik)

Ein für einen Druck von 17 bar ausgelegter, stehend angeordneter, 25 m³ fassender, mit einem Rührwerk versehender, zylindrischer Behälter, auf dessen Außenwand eine Halbrohrschlange aufgeschweißt ist (vergl. "Ullmanns Encyklopädie der technischen Chemie", 4. Auflage, Band 2, Seite 439, Abb. 16 D), wurde mit 24 m³ Wasser von 20° C gefüllt. Nach Einschalten des Rührers wurde durch die Halbrohrschlange Heißwasser (95° C) hindurchgeleitet und die Aufheizzeit, bis das im Behälter befindliche Wasser eine Temperatur von 55° C aufwies, zu 36 Minuten ermittelt. Die pro Zeiteinheit zugeführte Wärmemenge betrug 1,63 x 10³ kW.

20

Beispiel 2 (Stand der Technik)

In den im Beispiel 1 verwendeten Behälter wurden 24 m³
Wasser von 55° C vorgelegt. Nach Einschalten des Rührers
wurde Wasser von 20° C durch die Halbrohrschlange geführt
und stündlich 1400 kg Sattdampf (120° C) in den Behälter
eingeleitet, wodurch das im Behälter befindliche Wasser
konstant auf 55° C gehalten wurde. Die pro Zeiteinheit
abgeführte Wärmemenge betrug 0,962 x 10³ kW.

30

Beispiel 3 (erfindungsgemäß)

Ein für inen Druck von 17 bar ausg legt r, steh nd an-35 geordneter, 25 m³ fass nder, mit einem Rührw rk versehener, zylindrisch r Behälter, auf d ssen Innenwand

030026/0259

ine Halbrohrschlange von 3 mm Wandstärke aufgeschweißt ist, wurde mit 24 m³ Wasser von 20° C gefüllt. Nach Einschalten des Rührers wurde durch die Halbrohrschlange Heißwasser (95° C) hindurchgeleitet und die Aufheizzeit, bis das im Behälter befindliche Wasser eine Temperaur von 55° C aufwies, zu 20 Minuten ermittelt. Die pro Zeiteinheit zugeführte Wärmemenge betrug 2,97 x 10³ kW; d. h. 182 % der Wärmemenge, welche nach dem Stand der Technik (vergl. Beispiel 1) zuführbar ist.

10

Beispiel 4 (erfindungsgemäß)

In den im Beispiel 3 verwendeten Behälter wurden 24 m³

Wasser von 55°C vorgelegt. Nach Einschalten des Rührers wurden Wasser von 20°C durch die Halbrohrschlange geführt und stündlich 2480 kg Sattdampf (120°C) in den Behälter eingeleitet, wodurch das im Behälter befindliche Wasser konstant auf 55°C gehalten wurde. Die pro Zeiteinheit abgeführte Wärmemenge betrug 1,70 x 10³ kW; d. h. 177 % der Wärmemenge, welche nach dem Stand der Technik (vergl. Beispiel 2) abführbar ist.

25 Beispiel 5 (Stand der Technik)

In den im Beispiel 1 verwendeten Behälter wurden nach Einschalten des Rührers folgende Substanzen eingefüllt:

30 13800 kg entmineralisiertes Wasser

3,1 kg teilverseiftes Polyvinylacetat

2,6 kg Hydroxypropylmethylcellulose

15 kg Sorbitanmonolaurat

Nach Verdrängen der Luft durch Evakuieren wurden 8300 kg Vinylchlorid und 5 kg Bis-(2-äthylhexyl)peroxidcarbonat (65%ig) zugegeben. Durch Durchleiten von Heißwasser (95°C)

030026/0259

durch die Halbrohrschlange wurde der Behälterinhalt in 29 Minuten auf 55°C, die Reaktionstemperatur, erwärmt. Nach Erreichen der Reaktionstemperatur wurde Wasser von 20°C so durch die Halbrohrschlange geführt, daß diese 5 Temperatur konstant gehalten wurde.

Nach beendeter Polymerisation wurde der Behälter entspannt, die Suspension durch Strippen mit Wasserdampf vom restlichen Vinylchlorid befreit und das Polyvinylchlorid aus der Suspen-10 sion abgeschleudert. Es wurden je Stunde 995 kg Polyvinylchlorid erzeugt.

Zur Qualitätsbeurteilung des erzeugten Polyvinylchlorids wurden durchgeführt:

15

- a) Bestimmung des K-Wertes (nach DIN 53 726, Ausgabe Juni 1961): 70
- b) Bestimmung des Schüttgewichtes: 470 g/cm³
- c) Ausführung des sog. Stippentestes. Hierzu wurde ein
 Walzfell von 0,2 mm Stärke hergestellt, wozu das Produkt 15 min bei 140° C gewalzt wurde. Durch Auszählen
 von je 100 cm² Folie wurde als Mittel aus 5 Auszählungen
 die Zahl der Stippen zu 12 ermittelt.

25

Der Behälter wurde schließlich mit Hochdruckwasser von 250 bar gereinigt. Das Reinigungswasser wurde filtriert und ca. 0,5 kg Feststoffanteile ermittelt, welche von den Wandverkrustungen des Behälters herrühren.

Beispiel 6 (erfindungsgemäß)

- In den im Beispiel 3 verwendeten Behälter wurden die im 5 Beispiel 5 genannten vier Substanzen unter Rühren eingeführt. Nach Verdrängen der Luft durch Evakuieren wurden 8300 kg Vinylchlorid und 6,1 kg Bis-(2-äthylhexyl)peroxidicarbonat (65 %ig) zugegeben. Durch Durchleiten von Heißwasser (95°C) durch die Halbrohrschlange 10 wurde der Behälterinhalt in 14 Minuten auf 55° C, die Reaktionstemperatur, erwärmt. Nach Erreichen der Reaktionstemperatur wurde Wasser von 20°C so durch die Halbrohrschlange geführt, daß diese Temperatur konstant gehalten wurde.
- 15 Nach beendeter Polymerisation wurde, wie in Beispiel 5 angegeben, weiterverfahren. Dabei wurden je Stunde 1250 kg Polyvinylchlorid, d. h. 126 % in Bezug auf den Stand der Technik (vergl. Beispiel 5), erzeugt. Im Reinigungswasser wurden 0,2 kg Feststoffanteile ermittelt, welche von den 20 Wandverkrustugen des Behälters herrühren.

Zur Qualitätsbeurteilung des erzeugten Polyvinylchlorids wurden die Tests wie in Beispiel 5 durchgeführt:

- a) K-Wert: 70
 - b) Schüttgewicht: 475 g/cm³
 c) 5 Stippen je 100 cm² Folie

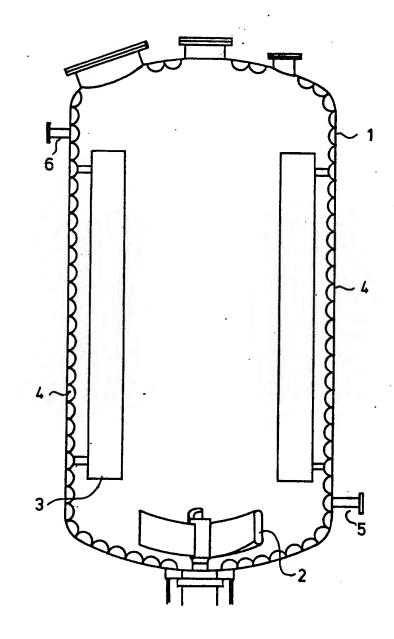
-43 -

Int. Cl.²: Anmeldetag: Offenlegungstag:

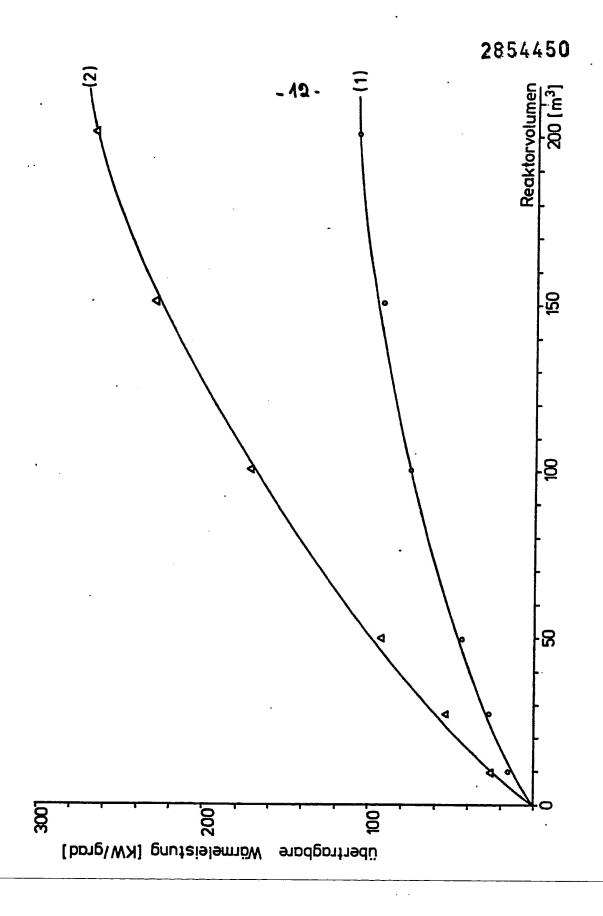
Nummer:

26 54 400 F 26 D 1/06 16. Dezember 1978 26. Juni 1980

2854450



ORIGINAL INSPECTED



Blat 2

030026/0259